

AR




Mass flow measuring device

Patent number: EP0474121
Publication date: 1992-03-11
Inventor: FASSBINDER HANS-GEORG DR RER N (DE)
Applicant: APPLIKATIONS UND TECHNIKZENTRU (DE)
Classification:
- International: G01F1/80
- european: G01F1/80
Application number: EP19910114562 19910829
Priority number(s): DE19904028141 19900904

Also published as:

 US5191802 (A1)
 JP4233416 (A)
 EP0474121 (A3)
 DE4028141 (A1)
 EP0474121 (B1)

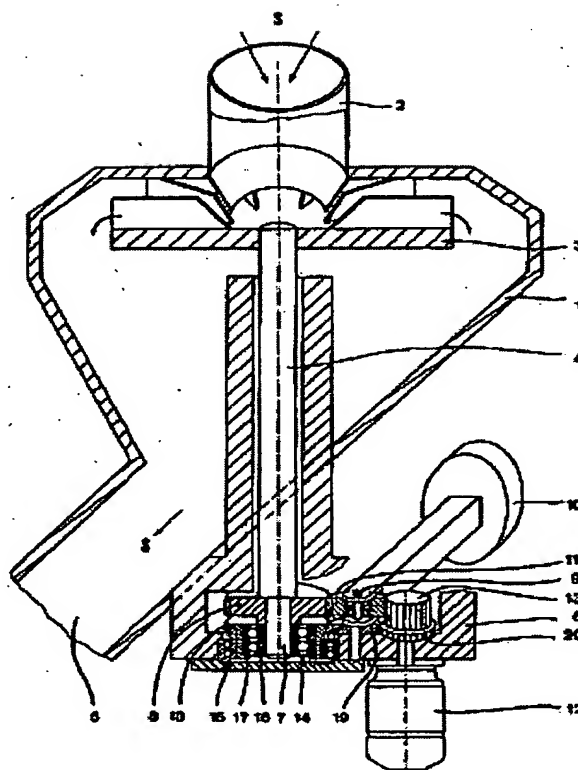
Cited documents:

 EP0196440
 DE2530602
 DE2544976

Report a data error here

Abstract of EP0474121

The device for measuring a preferably multi-phase mass flow has a turbine wheel (3), which is supported by a shaft (4) and driven at a constant rotational speed, and to which the mass flow (S) is applied axially, and which deflects this mass flow and imparts to it both a radial and a tangential velocity component, the shaft (4) carrying a drive spur gear (8) which engages with an intermediate spur gear (11) which is retained in its position by a force-measuring device (10) and has a second opposed tooth engagement with a driving spur gear (13) driven by a drive motor (12), the shaft (4) being mounted in a rolling bearing (14) whose inner ring (16) carries the shaft (4) and whose outer ring (17) is mounted rotatably in a further rolling bearing (15) and is subjected to an additional drive at a rotational speed which is at least equal to or greater than the rotational speed of the shaft (4).



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

USPS EXPRESS MAIL
EV 636 851 828 US
DEC 30 2005

(19)



Europäisches Patentamt

European Patent Office

Office européen des brevets

(11) Veröffentlichungsnummer: **0 474 121 A2**

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(21) Anmeldenummer: 91114562.1

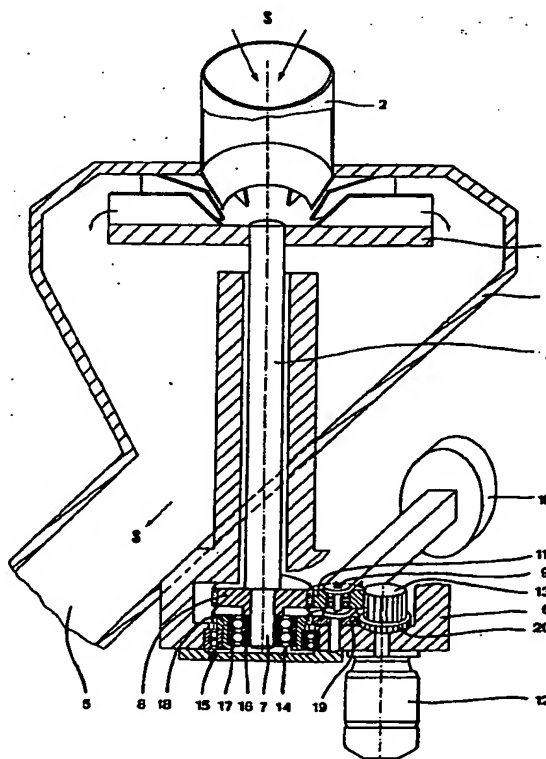
(51) Int. Cl.⁵: G01F 1/80

(22) Anmeldetag: 29.08.91

(30) Priorität: 04.09.90 DE 4028141

(43) Veröffentlichungstag der Anmeldung:
11.03.92 Patentblatt 92/11(84) Benannte Vertragsstaaten:
AT BE DE ES FR GB GR NL(71) Anmelder: **APPLIKATIONS- UND
TECHNIKZENTRUM FÜR
ENERGIEVERFAHRENS-, UMWELT-, UND
STRÖMUNGSTECHNIK**
Kropfersrichter Strasse 6-8**W-8458 Sulzbach-Rosenberg(DE)**(72) Erfinder: **Fassbinder, Hans-Georg, Dr. rer. nat.**
Kropfersrichter Strasse 6-8
W-8458 Sulzbach-Rosenberg(DE)(74) Vertreter: **Fehners, Klaus Friedrich, Dipl.-Ing.**
Dipl.-Wirtsch.-Ing. et al
Patentanwälte Dipl.-Ing. A. Wedde Dipl.-Ing.
K. Empl Dipl.-Ing., Dipl.-Wirtsch.-Ing. K.
Fehners Schumannstrasse 2
W-8000 München 80(DE)(54) **Vorrichtung zur Messung eines Massestroms.**

(57) Die Vorrichtung zur Messung eines vorzugsweise mehrphasigen Masse-Stromes weist ein von einer Welle (4) getragenes Turbinenrad (3) auf, das mit konstanter Drehzahl angetrieben und von dem Masse-Strom (S) axial beaufschlagt wird, diesen umlenkt und ihm eine sowohl radiale als auch tangentielle Geschwindigkeitskomponente erteilt, wobei die Welle (4) ein Antriebsstirnrad (8) trägt, welches mit einem Zwischenstirnrad (11) im Eingriff ist, das von einer Kraftmeßeinrichtung (10) in seiner Lage festgehalten wird und einen zweiten gegenüberliegenden Zahneingriff mit einem von einem Antriebsmotor (12) angetriebenen Treibstirnrad (13) aufweist, wobei die Welle (4) in einem Wälzlager (14) gelagert ist, dessen Innenring (16) die Welle (4) trägt und dessen Außenring (17) in einem weiteren Wälzlager (15) drehbar gelagert ist und von einem zusätzlichen Antrieb mit einer Drehzahl beaufschlagt wird, die mindestens gleich oder größer ist als die Drehzahl der Welle (4).



EP 0 474 121 A2

Die Erfindung betrifft eine Vorrichtung zur Messung eines vorzugsweise mehrphasigen Massestroms nach dem Oberbegriff des Hauptanspruches.

Solche Vorrichtungen werden zur Messung des Durchsatzes von Schüttgut, insbesondere von pulverförmigen oder feinkörnigen Stoffen verwendet. Dabei wird das Schüttgut axial auf einen Drehteller geleitet, der radial verlaufende Leitschaufeln aufweist. Der Drehteller wird von einem Synchronmotor mit konstanter Drehzahl angetrieben und das Antriebsdrehmoment gemessen. Die durch die Umlenkung des axial eingeleiteten Schüttguts verursachte Veränderung des Drehmoments ist dabei ein direktes Maß für die Schwankungen des Schüttgut-Stromes.

Bei allen diesen Vorrichtungen besteht das Hauptproblem darin, das Drehmoment bzw. Bremsmoment genügend genau zu messen, wobei insbesondere zu berücksichtigen ist, daß die Welle des Drehelementes nicht nur vom Schüttgut-Strom, sondern auch von Reibungskräften abgebremst wird, welche aus der Lagerung der Antriebswelle selbst wie auch aus dem Getriebe der Messvorrichtung herrühren. Diese Reibungskräfte verändern sich sehr stark bei Temperaturschwankungen, da sich die Zähigkeit der für die Wellenlagerung benötigten Schmierstoffe ändert.

Aus der DE-PS 35 07 993 ist es beispielsweise bekannt, die aus der Meßvorrichtung herrührenden Störmomente dadurch zu kompensieren, daß die in einem Trägerelement angeordnete Zwischenwelle eines Antriebs-Stirnradgetriebes für das Drehelement um die zu dem Drehelement koaxiale Antriebswelle des Getriebes schwenkbar gelagert ist, wobei die Schwenkbewegung der Zwischenwelle bzw. des Trägerelementes von einer Kraftmeßeinrichtung begrenzt wird.

Diese bekannte Meßeinrichtung hat sich bewährt bis herab zu einem Meßbereich des Schüttgut-Stromes von 50 kg/min., für kleinere Masseströme reichte die Empfindlichkeit der Meßeinrichtung nicht mehr aus.

Aufgabe der Erfindung ist es, die Empfindlichkeit der Meßeinrichtung zu erhöhen und diese damit auch für die Messung kleinerer Masseströme einsetzbar zu machen.

Diese Aufgabe wird dadurch gelöst, daß bei der Vorrichtung nach dem Oberbegriff des Hauptanspruches die Welle in einem Wälzlager gelagert ist, dessen Innenring die Welle trägt und dessen Außenring in einem weiteren Wälzlager drehbar gelagert ist und von einem zusätzlichen Antrieb mit einer Drehzahl beaufschlagt wird, die mindestens gleich oder größer ist als die Drehzahl der Welle. Durch diese als "angetriebene Lagerung" zu bezeichnende Lagerung der das Turbinenrad tragenden Welle wird bereits eine erheblicher

Störmoment-Anteil kompensiert, insbesondere wenn der Fall betrachtet wird, daß der Antrieb des Lageraußenringes drehzahlgleich mit der Welle erfolgt. Dann findet in die Welle tragenden Wälzlager zwischen Innen- und Außenring keine Relativbewegung mehr statt und die Welle ist in bezug auf die Kraftmeßeinrichtung reibungsfrei gelagert.

Vorteilhaft ist der Außenring des die Welle tragenden Wälzlagers über ein Zwischenstirnrad ebenfalls von einem auf der Welle des Antriebsmotors vorgesehenen Treibstirnrad angetrieben. Diese Ausbildung des Antriebes des die Welle tragenden Wälzlagers entspricht konstruktiv der Ausbildung des Stirnrad-Antriebes der Welle selbst, wobei jedoch das Zwischenstirnrad auf einer Welle drehbar befestigt ist, welche fest im Getriebegehäuse gelagert ist.

In weiterer vorteilhafter Ausbildung ist die Achse des Zwischenrades tangential beweglich zur Welle bzw. zur Achse des Treibstirnrades an der Kraftmeßeinrichtung aufgehängt, wobei für den Zusammenhang zwischen Bremsmoment M und der auf die Kraftmeßeinrichtung wirkenden Kraft K die Bedingung gilt: $K = 2M:R_1$ mit $R_1 =$ Radius des Stirnrades. Hieraus ist ersichtlich, daß K die Summe aus zwei gleichgroßen Zahneingriffskräften $M:R_1$ aus den beiden gegenüberliegenden Zahneingriffsstellen zwischen dem Zwischenrad und dem Antriebsstirnrad der Welle einerseits und dem Zwischenrad und dem Treibstirnrad des Antriebsmotors andererseits ist.

Auf diese Weise kommt eine Verdoppelung des Meßsignals zustande, während dieses bei der aus der DE-PS 35 07 993 bekannten Vorrichtung halbiert wird.

Eine Ausführungsform der Erfindung wird anhand der Zeichnung beispielsweise beschrieben.

Die Vorrichtung zur Messung eines vorzugsweise mehrphasigen Massestroms besteht im wesentlichen aus einem beispielsweise rotationssymmetrisch ausgebildeten Gehäuse 1 mit einer axialen Materialeintrittsöffnung 2, unter welcher im Inneren des Gehäuses 1 koaxial ein Turbinenrad 3 auf einer vertikalen Welle 4 drehbar angeordnet ist.

Der axial durch die Eintrittsöffnung 2 in das Gehäuse 1 auf das Turbinenrad 3 einströmende Schüttgut-Strom S wird auf dem Turbinenrad 3 in radialer Richtung umgelenkt und von diesem sowohl in radialer als auch in tangentialer Richtung beschleunigt. Der Schüttgut-Strom verursacht dadurch ein Bremsmoment M an der Welle 4, welches dem Schüttgut-Strom direkt proportional ist und als Signal für die Messung des Schüttgut-Stromes verwendet wird.

Das von dem Turbinenrad 3 herausgeschleuderte bzw. herabfallende Schüttgut wird durch den Auslaß 5 aus dem Gehäuse 1 herausgeführt.

Die Messung des Schüttgut-Stromes erfolgt mit

Hilfe eines in einem Getriebegehäuse 6 angeordneten Stirnradgetriebe, bestehend aus einem auf dem unteren Ende 7 der ebenfalls in dem Getriebegehäuse 6 gelagerten Welle 4 fest angeordneten Antriebsstirnrad 8, einem mit seiner Achse 9 beweglich an der Kraftmeßeinrichtung 10 vorgesehenen Zwischenstirnrad 11 und dem auf der Welle eines Antriebsmotors 12 vorgesehenen Treibstirnrad 13.

Die Achse 9 des Zwischenstirnrades 11 ist dabei tangential beweglich an der Kraftmeßeinrichtung 10 befestigt, das Zwischenstirnrad 11 kann also zwischen dem Treibstirnrad 13 und dem Antriebsstirnrad 8 begrenzt "wandern".

Das untere Ende 7 der das Turbinenrad 3 tragenden Welle 4 ist nicht unmittelbar in einer Wandung des Stirnradgehäuses 6 gelagert, sondern unter Zwischenschaltung eines Wälzlagers 14, welches wiederum über ein zweites Wälzlager 15 in dem Getriebegehäuse 6 gelagert ist.

Das Ende 7 der Welle 4 ist dabei fest in dem Innenring 16 des Wälzlagers 14, der Außenring 17 dieses Wälzlagers 14 wiederum in dem Wälzlager 15 befestigt.

Der Außenring 17 des Wälzlagers 14 weist einen verzahnten Ring 18 auf, welcher über ein weiteres Zwischenstirnrad 19, das mit seiner Achse fest im Getriebegehäuse 6 gelagert ist, von dem Antriebsmotor 12 angetrieben wird, und zwar über ein ebenfalls auf der Welle des Antriebsmotors 12 vorgesehenes Treibstirnrad 20.

Selbstverständlich kann an Stelle einer solchen vorbeschriebenen Stirnradanordnung auch ein Antrieb über Treibriemen oder über eine Kette und gegebenenfalls auch über einen weiteren Synchro-motor möglich sein.

Wird der Außenring 17 des Wälzlagers 14 drehzahlgleich mit der Welle 4 angetrieben, findet zwischen Innenring 16 und Außenring 17 des Wälzlagers 14 keine Relativbewegung mehr statt und die Welle 4 ist in bezug auf die Kraftmeßeinrichtung 10 reibungsfrei gelagert. Das Wälzlager 14 hat in diesem Fall die Aufgabe, kleine Schwenkbewegungen zu ermöglichen, die zur Betätigung der Kraftmeßeinrichtung 10 erforderlich sind. Diese Schwenkbewegungen betragen nur wenige Winkelgrade und werden aufgrund der vorbeschriebenen Lagerung reibungsfrei übertragen, bedingt dadurch, daß das Wälzlager 14 bei laufender Vorrichtung Schwingungen ausgesetzt ist, die vom Zahneingriff der Stirnräder herrühren.

Diese Anordnung kompensiert genau den Einfluß des Reibmomentes der Welle 4, nicht aber das von dem Zwischenstirnrad 11 der Kraftmeßeinrichtung 10 stammende Reibmoment. Dieses Reibmoment des Zwischenstirnrades 11 ist nun aber sehr gering, bei der hier beschriebenen Anordnung wurde herausgefunden, daß der durch Reibung bedingte Einfluß des Zwischenstirnrades 11 auf das

Ausgangssignal um den Faktor 5 kleiner ist als derjenige der Welle 4.

Dieser Fehler kann in einfacher Weise dadurch ausgeschaltet werden, daß der Antrieb des Wälzlagers 14 so gewählt wird, daß der Außenring 17 gegenüber der Welle 4 mit geringfügig erhöhter Drehzahl angetrieben wird. Diese Drehzahlerhöhung wurde experimentell ermittelt und beträgt ca. 10 % der Drehzahl der Welle 4.

Die auf diese Weise erzielte Kompensation des Reibungseinflusses erwies sich als äußerst stabil. Als besonders vorteilhaft stellte sich heraus, daß eine individuelle Trimmung jedes einzelnen Gerätes entfallen kann, wenn die optimale Drehzahlerhöhung einmal aufgefunden wurde.

Patentansprüche

1. Vorrichtung zur Messung eines vorzugsweise mehrphasigen Masse-Stromes, mit einem von einer Welle (4) getragenen Turbinenrad (3), das mit konstanter Drehzahl angetrieben und von dem Masse-Strom (S) axial beaufschlagt wird, diesen umlenkt und ihm eine sowohl radiale als auch tangentielle Geschwindigkeitskomponente erteilt, wobei die Welle (4) ein Antriebsstirnrad (8) trägt, welches mit einem Zwischenstirnrad (11) im Eingriff ist, das von einer Kraftmeßeinrichtung (10) in seiner Lage festgehalten wird und einen zweiten gegenüberliegenden Zahneingriff mit einem von einem Antriebsmotor 12 angetriebenen Treibstirnrad (13) aufweist, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Welle (4) in einem Wälzlager (14) gelagert ist, dessen Innenring (16) die Welle (4) trägt und dessen Außenring (17) in einem weiteren Wälzlager (15) drehbar gelagert ist und von einem zusätzlichen Antrieb mit einer Drehzahl beaufschlagt wird, die mindestens gleich oder größer ist als die Drehzahl der Welle (4).
2. Vorrichtung nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet**, daß der Außenring (17) des die Welle (4) tragenden Wälzlagers (14) über ein Zwischenstirnrad (19) ebenfalls von einem auf der Welle des Antriebsmotors 12 angeordneten Treibstirnrad 20 angetrieben ist.
3. Vorrichtung nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Achse (9) des Zwischenstirnrades (11) tangential beweglich zur Welle (4) bzw. zur Achse des Treibstirnrades (13) an der Kraftmeßeinrichtung (10) aufgehängt ist, wobei für den Zusammenhang zwischen Bremsmoment M und der auf die Kraftmeßeinrichtung wirkenden Kraft K die Bedingung gilt: $K = 2M/R_1$ und R_1 = Radius des

Antriebsstimrades (8).

5

10

15

20

25

30

35

40

45

50

55

4

